PAT-NO:

JP02000042832A

DOCUMENT-IDENTIFIER:

JP 2000042832 A

TITLE:

MANUFACTURE OF GEAR

PUBN-DATE:

February 15, 2000

INVENTOR-INFORMATION:

NAME

COUNTRY

SHIMAZAKI, NOBUO

N/A

ASSIGNEE-INFORMATION:

NAME

COUNTRY

TOYOTA MOTOR CORP

N/A

APPL-NO: JP10215894

APPL-DATE: July 30, 1998

INT-CL (IPC): B23F019/00

ABSTRACT:

PROBLEM TO BE SOLVED: To provide a manufacturing method advantageous in a manufacturing cost by removing a tool mark of a tooth face efficiently in a short time, capable of improving durability of the tooth face of a gear by resolving the occurrence of pitching by inter-peaking interference caused by the tool mark, and capable of lightening the weight.

SOLUTION: This manufacturing method includes a finish machining process for cutting finish machining or grinding finish machining of a tooth face of a work of a gear shape, and such a tool mark removing process is

executed that master gears 5, 6, having harder tooth faces for pressure molding 50, 60 than the hardness of a finished tooth face 20a of a work 1A obtained from the finish machining process, are used, and that the tooth faces for pressure molding 50, 60 and the finished tooth face 20a are pressurized with a prescribed pressure through a lubricant and rotated together with the work 1A, and that a tool mark of the finished tooth face 20a is removed.

COPYRIGHT: (C) 2000, JPO

(19) 日本国特許庁 (JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号 特開2000-42832 (P2000-42832A)

(43)公開日 平成12年2月15日(2000.2.15)

(51) Int.Cl.⁷
B 2 3 F 19/00

髓別記号

FI B23F 19/00 デーマコート*(参考) 3 C O 2 5

審査請求 未請求 請求項の数1 OL (全 7 頁)

(a) (limited Fi	**************************************	(71) III 1 0000000
(21)出願番号	特顧平10-215894	(71)出額人 000003207
		トヨタ自動車株式会社
(22)出顧日	平成10年7月30日(1998.7.30)	愛知県豊田市トヨタ町1番地
		(72)発明者 島崎 信夫
		愛知県豊田市トヨタ町1番地 トヨタ自動
		車株式会社内
	•	(74)代理人 100081776
		护理士 大川 宏
		Fターム(参考) 30025 DD12
		F 9 一ム(多等) 30025 DD12

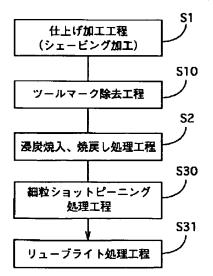
(54) 【発明の名称】 歯車の製造方法

(57)【要約】

【課題】本発明は、歯面のツールマークを短時間で効率 良く除去でき製造コスト面で有利であり、かつツールマ ークを起因とする突起間干渉によるピッチングの発生を 解消でき歯車の歯面の耐久性を向上し得るとともに、軽 量化可能な歯車の製造方法を提供することを課題とす る。

【解決手段】本発明は、歯車形状のワークの歯面を切削 仕上げ加工あるいは研削仕上げ加工する仕上げ加工工程 S1を含む歯車1の製造方法であって、仕上げ加工工程 S1で得られたワーク1Aの仕上げ加工済歯面20aの 硬さより硬い加圧成形用歯面50、60もつマスター歯 車5、6を用い、加圧成形用歯面50、60と仕上げ加 工済歯面20aとを潤滑剤71を介して所定の圧力で加 圧しながらワーク1Aとともに回転し、仕上げ加工済歯 面20aのツールマーク3を除去するツールマーク除去 工程S10を施すことを特徴とする。

実施例に係る歯車の仕上げ工程を示すフローチャート



20

1

【特許請求の範囲】

【請求項1】歯車形状のワークの歯面を切削仕上げ加工 あるいは研削仕上げ加工する仕上げ加工工程を含む歯車 の製造方法であって、

前記仕上げ加工工程で得られた該ワークの仕上げ加工済 歯面の硬さより硬い加圧成形用歯面もつマスター歯車を 用い、該加圧成形用歯面と該仕上げ加工済歯面とを潤滑 剤を介して所定の圧力で加圧しながら該ワークとともに 回転し、該仕上げ加工済歯面のツールマークを除去する 上げ加工方法。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【産業上の利用分野】本発明は、高い負荷(面圧)が作 用する駆動系に用いられる歯車の歯面強度を向上させる ために利用できる歯車の製造方法に関する。

[0002]

【従来の技術】従来、歯車の製造時の後工程では、予め 前工程で加工された歯車形状のワークの歯面に対し図9 で示されるように、仕上げ加工工程S1が施された後、 引き続き、浸炭焼入れ・焼戻し処理工程S2、表面処理 工程 (ショットブラスト処理工程あるいはショットピー ニング処理工程)S3などが施され歯車として製造され る。

【0003】ここで、援用して示す実施例の図6のよう に、前記仕上げ加工工程S1を終えた歯車(ワーク)1 Aの歯2aの歯面(仕上げ加工済歯面)20aには、刃 具(シェービングカッタ)などを用いた加工が施される ため、ツールマーク(加工痕跡)3が残る。このツール マーク3は、仕上げ加工工程S1に引き続く浸炭焼入れ 30 ・焼戻し処理工程S2後に、ショットブラスト処理ある いはショットピーニング処理などの表面処理工程S3が 施されるものの全てを除去することが困難である。

【0004】なお、歯面20aにツールマーク3をもつ 歯車1Aは、その強度に見合った使用条件下〔その歯面 に適正な負荷(面圧)がかかる使用条件下〕で用いる場 合には、何ら使用上の支障を及ぼさない。

[0005]

【発明が解決しようとする課題】しかし近年、例えば、 内燃機関の高性能化〔高出力(高回転、高トルク)化〕 に伴い、その駆動力伝達機構系に組み込まれ、動力を伝 達するために用いられる歯車は、大きな負荷(面圧)が 作用する条件下での使用に耐えることができるように歯 面強度を増し、耐ピッチング (剥離現象) 性に優れるこ とや、軽量化を達成することなどが要望されている。

【0006】ここで、歯面20aにツールマーク3をも つ歯車1Aは、その複数個を互いに噛み合わせた状態で 前記駆動力伝達機構系に用いると、各歯面20aの互い に噛み合う領域で高トルクが作用した場合、ツールマー

2

起間干渉と称す)する。すると、微小突起に摩擦力によ る応力が集中し、例えば歯面20aの滑り始め領域(歯 元側)e1に、微小クラック(通常、くもり帯と称され ている)が生成され、ついにはピッチ円領域 e 2に向か って進展するとともに、ピッチング (剥離現象)を発生 させ、歯車1Aの耐久寿命を短縮させる。

【0007】なお、ツールマーク3に起因する前記微小 クラックが生成に至までの時間は、歯面20aにかかる 負荷(面圧)が大きくなるに伴って短かくなる。そこ ツールマーク除去工程を施すことを特徴とする歯車の仕 10 で、前記ツールマーク3を確実に除去することを目的と して例えば、図9に示す浸炭焼入れ・焼戻し処理工程S 2後に、強力ショットピーニング処理工程S4あるいは 砥石による歯研仕上げ処理工程S5を施すことが考えら れる。

> 【0008】しかし、強力ショットピーニング処理工程 S4を施す場合には、ショットを強く打ち過ぎることに より歯形状精度を悪化する可能性がある。また、歯研仕 上げ処理工程S5を施す場合には、歯形状精度が良くな る反面、既に浸炭焼入れ・焼戻し処理工程S2後の固い 歯面20aの砥石による研磨であるため、砥石の砥粒隙 間の目詰りを発生しやすく、かつ前記目詰りにより歯面 20aに研削焼けを発生し、歯面20a強度のムラ(ば らつき)の原因となることがある。

【0009】そこで、バフ研磨加工S6を施し、歯面2 0 aを鏡面仕上げすることでツールマーク3を除去する ことが考えられるが、バフ研磨加工は長時間を費やすた め、製造コスト面で不利となる。本発明は、歯面のツー ルマークを短時間で効率良く除去でき製造コスト面で有 利であり、かつツールマークを起因とする突起間干渉に よるピッチングの発生を解消でき歯車の歯面の耐久性を 向上し得るとともに、軽量化可能な歯車の製造方法を提 供することを課題とする。

[0010]

【課題を解決するための手段】本発明の歯車の製造方法 は、歯車形状のワークの歯面を切削仕上げ加工あるいは 研削仕上げ加工する仕上げ加工工程を含む歯車の製造方 法であって、前記仕上げ加工工程で得られた該ワークの 仕上げ加工済歯面の硬さより硬い加圧成形用歯面もつマ スター歯車を用い、該加圧成形用歯面と該仕上げ加工済 40 歯面とを潤滑剤を介して所定の圧力で加圧しながら該ワ ークとともに回転し、該仕上げ加工済歯面のツールマー クを除去するツールマーク除去工程を施すことを特徴と する。

[0011]

【発明の実施の形態】本発明の歯車の製造方法による と、歯車形状のワークの歯面を仕上げ加工工程で切削仕 上げ加工あるいは研削仕上げ加工することにより、その 加工済歯面にツールマークが生成されていても、この仕 上げ加工工程に引き続き、ツールマーク除去工程が施さ ク3を起因とする多数の微小突起同士が干渉(以下、突 50 れるため、前記仕上げ加工済歯面からツールマークを除 3

去できる。

【0012】ツールマーク除去工程では、ワークの仕上 げ加工済歯面(浸炭焼入れ・焼戻し処理工程前のもので 硬さが低い) に潤滑剤を介して前記加工済歯面の硬さよ り硬いマスター歯車の加圧成形用歯面を所定の圧力で加 圧しながらワークとともに回転する。すると、マスター 歯車の加圧成形用歯面は、前記硬さの差によって、ワー クの仕上げ加工済歯面との当接、加圧領域でツールマー クを強制的に削り加工し、かつ微小な削り屑として除去

【0013】このとき、前記ワークの仕上げ加工済歯面 とマスター歯車の加圧成形用歯面との当接、加圧領域で は、潤滑剤の存在により焼き付けを発生しない。また、 潤滑剤は、ツールマークの除去に伴うワークの仕上げ加 工済歯面からの微小な削り屑を、前記当接、加圧領域か ら外部に洗い流すため、削り屑がツールマークの除去後 の歯面を傷付けることがない。

【0014】このように、本発明の歯車の製造方法にお けるツールマーク除去工程では、ワークの仕上げ加工済 硬いマスター歯車の加圧成形用歯面を所定の圧力で加圧 しながらワークとともに回転するのみの簡単な方法によ り、前記両歯面の硬さの差によって前記仕上げ加工済歯 面のツールマークを短時間のうちに素早く、効率良く除 去することができる。

【0015】また、本発明の歯車の製造方法で得られ た、ツールマークが除去された歯面をもつ歯車は、その 歯面に浸炭焼入れ・焼戻し処理工程施された後、通常の ショットピーニング処理工程あるいは細粒ショットピー ニング処理工程、リューブライト処理工程などが施され 30 とや、当接、加圧領域に潤滑剤を噴射あるいは噴出して て使用に供される。この歯車は、その歯面に大きな負荷 が作用する使用条件で用いても、ツールマークを起因と する突起間干渉によるピッチングの発生がなく、かつ耐 久性を向上し得る。

【0016】すなわち、前記歯車は、大きな負荷(面 圧)が作用する条件下での使用に耐えることができるよ うに歯面強度を増すことができ、かつ耐ピッチング性に 優れる。また、耐ピッチング性に優れるため、歯車巾を 短縮できる分、軽量化が可能となる。前記歯車形状のワ 方法によって製造された後、歯面を切削仕上げ加工ある いは研削仕上げ加工などの仕上げ加工工程によって得ら れた加工済歯面にツールマークが形成された種々の形 状、サイズのものを用いることができる。

【0017】前記マスター歯車の加圧成形用歯面の硬さ としては、ワークの仕上げ加工済歯面の硬さより硬いも のであればよく、前記加工済歯面の硬さの3倍以上のも のを用いることができる。例えば、ワークの仕上げ加工 済歯面の硬さがHv(ビッカース硬さ)150~250 である場合には、マスター歯車の加圧成形用歯面の硬さ 50 mである。

がHv500~1000のをものを用いることができ る。

【0018】ツールマーク除去工程におけるマスター歯 車の加圧成形用歯面とワークの仕上げ加工済歯面との当 接、加圧時の圧力は、例えばワークの仕上げ加工済歯面 に対するマスター歯車の加圧成形用歯面からの負荷トル クとして、1Kg. m~3Kg. mとすることが好まし い。この理由としては、前記負荷トルクが1Kg.m未 満であるとツールマークの削り取り量が少なく確実に除 10 去できないからであり、3 Kg. m超過するものである とツールマークの他に歯面を削り取り、歯形精度を悪く するからである。

【0019】ツールマーク除去工程で用いられるマスタ 一歯車としては、その加圧成形用歯面をツールマークの 除去対象となるワークの仕上げ加工済歯面に対し、目的 とする当接、加圧力を付与した状態でワークとともに回 転できるように、軸間隔を調整できるものを用いること ができる。また、マスター歯車は、ワークに対し、軸間 隔を調整制御可能とした1つあるいは回転中心が同一直 歯面に潤滑剤を介し、前記仕上げ加工済歯面の硬さより 20 線上に所定の間隔を隔てた位置となるように設置され互 いに軸間隔を調整制御可能とした2つのものなどを用い ることができる。

> 【0020】マスター歯車は、前記のように加圧成形用 歯面をワークの仕上げ加工済歯面に対し、加圧力を付与 した状態でワークととも回転させ得る機能をもつ装置 や、機構や、実機などに装着して用いることができる。 前記潤滑剤は、マスター歯車の加圧成形用歯面とワーク の仕上げ加工済歯面との当接、加圧領域に存在していれ ばよく、例えば、当接、加圧領域を潤滑剤に浸漬するこ 供給することができる。

> 【0021】潤滑剤は、マスター歯車の加圧成形用歯面 がワークの仕上げ加工済歯面に当接、加圧しながらワー クとともに回転する場合、両歯面の焼き付けを防止する こと、削り加工されたツールマークの切り屑を、前記当 接、加圧領域から外部に速やかに排除し、切り屑の噛み 込みによるツールマーク除去後の歯面が傷付くことを防 止する。

【0022】潤滑剤としては、市販のものを用いること ークとしては、鍛造、転造、機械加工などの種々の製造 40 ができ、例えば、潤滑油や、平均粒径が $0.05\sim2\mu$ mのアルミナを溶かした溶液や、ダイヤモンド懸濁液 $(1\sim6\mu m)$ などを用いることができる。

[0023]

【実施例】本実施例の歯車の製造方法を図1~図8に基 づき説明する。図1に示す実施例の歯車の製造方法で は、図2、3に示されるハスバ歯車1を製造する場合に 適用して説明する。この歯車1は、中心軸P1に沿って 設けられた軸孔10を備え、圧力角が20°、モジュー ルが1.75、歯巾が17mm、ピッチ円直径が80m

(4)

6

【0024】実施例の歯車の製造方法を用いて前記歯車 1を製造するため、歯車1に相似形の歯車形状のワーク 1 Aが用意される。なお、このワーク1 Aは、予め図略 の前工程で、棒状素材を所定のサイズに切断した後、鍛 造装置により鍛造し得た中間加工品である歯車形状の鍛 造品に切削加工、種々の表面処理加工などを施した後、 仕上げ加工工程でシエービィング加工がなされた仕上げ 加工済歯面20aをもつ。

【0025】この歯車形状のワーク1Aは、図6に示されるように、仕上げ加工済歯面20aに方向性をもつ線 10状のツールマーク3が形成されている。この仕上げ加工済歯面20aの表面平均粗さは3μRz~5μRzである。前記仕上げ加工工程に引き続きツールマーク除去工程が施される。ツールマーク除去工程では、図4に示す加圧装置4を用いられる。

【0026】加圧装置4は、それぞれ所定の間隔を隔てた位置に配置され電動モータなどの駆動源4a、4bにより回転可能に保持された固定位置マスター歯車(第1マスター歯車)5、送り位置マスター歯車5と送り位置マスター歯車6と、固定位置マスター歯車5と送り位置マスター歯車6との間にワーク1Aを回転可能に保持する保持軸4cと、送り位置マスター歯車6を固定位置マスター歯車5に対し軸間隔しを調整制御する送り量制御部4dと、固定位置マスター歯車5の歯5aの加圧成形用歯面50および送り位置マスター歯車6の歯6aの加圧成形用歯面50および送り位置マスター歯車6の歯6aの加圧成形用歯面60がワーク1Aの歯2aの加工済歯20aに噛み込み、加圧、加工する回転加工領域70、70に冷却液を兼ねた潤滑液71を吹き付ける複数の供給通路7、7とを備える。

【0027】なお、固定位置マスター歯車5の加圧成形 30 用歯面50および送り位置マスター歯車6の加圧成形用 歯面60の硬さは、Hv(ビッカース硬さ)500~1000であり、ワーク1Aの仕上げ加工済歯面20aの 硬さは、Hv150~250である。次いで、前記加圧 装置4によりワーク1Aの加工済歯面20aを当接、加圧し、加工済歯面20aのツールマーク3を除去する場合を説明する。

【0028】前記ワーク1Aは、図4に示されるように、加圧装置4の固定位置マスター歯車5と送り位置マスター歯車6との間にセットされる。そして、ワーク1 40 Aの加工済歯面20aと、固定位置マスター歯車5の加圧成形用歯面50および送り位置マスター歯車6の加圧成形用歯面60とが噛み合わされる。なお、説明上、図5には、ワーク1Aの加工済歯面20aと、固定位置マスター歯車5の加圧成形用歯面50との噛み合わせ状態を上下位置関係で示す。

【0029】固定位置マスター歯車5および送り位置マスター歯車6は、駆動源4a、4bにより互いに同じ方向(矢印Y1参照)に回転数500~1000rpmで回転される。固定位置マスター歯車5の歯5aおよび送 50

り位置マスター歯車6の歯6aは、それぞれワーク1Aの複数の歯2a間に、供給通路7、7から吹き付けられた潤滑液71の存在下で押し込まれてワーク1Aと逆方向(図4、図5の矢印Y2参照)に回転しながら噛み合う。

【0030】この状態で、送り位置マスター歯車6は、 送り量制御部4 dによって、順次、固定位置マスター歯 車5との軸間隔しを縮める方向(図4の矢印21参照) に往移動する。 するとワーク1Aは、 固定位置マスター 歯車5と送り位置マスター歯車6とで挟持される圧力が 加工目的とする面圧に高められる。そして、ワーク1A の周方向の全部の加工済歯面20aが当接、加圧され、 かつ各加工済歯面20aのツールマーク3(図6参照) が研削されて除去され、ツールマーク3の無い歯面20 (図7参照)を得ることができる。なお、歯面20の表 面平均粗さは $0.1\mu Rz\sim 0.3\mu Rz$ に仕上がる。 【0031】前記、各加工済歯面20aのツールマーク 3が研削されて除去されるまでに要する所要時間は、約 1分~約3分と非常に短時間ですむ。また、前記ワーク 1Aの仕上げ加工済歯面20aをマスター歯車5、6の 加圧成形用歯面50、60で当接、加圧する回転加工領 域70、70では、潤滑剤71の存在により焼き付けを 発生しない。また、潤滑剤71は、ツールマーク3の除 去に伴うワーク1Aの仕上げ加工済歯面20aからの微 小な削り屑を、前記回転加工領域70、70から外部に 洗い流すため、削り屑がツールマーク3の除去後の歯面 20 (図7参照)を傷付けることがない。

【0032】このように、仕上げ加工工程を終えたワーク1Aの加工済歯面20aに残っていたツールマーク3は、極めて短時間のうちに効率よく、かつ素早く除去することができ、製造コスト面で有利となる。図7に、その一部を斜視して示される歯車1は、大きな負荷(面圧)が作用する条件下での使用に耐えることができるようにツールマーク3を除去した歯面20をもつため、耐ビッチング性としてツールマーク3を除去しないで通常の後処理後、そのまま使用する場合と較べ約2.5~3倍向上できる。

【0033】従って、前記実施例の製造におけるツールマーク除去工程を施すことによって得られた歯車1は、例えば、高性能化された駆動系に組み込まれ、使用に供された場合、ツールマーク3を起因とするピッチングを発生させる不具合を解消でき、かつ歯車1の耐久寿命を大幅に向上し得る。また、歯車1は、前記耐ピッチング性に優れ歯面20の強度を増すことができるため、歯車巾Wを短縮して軽量化できるとともに、製品コスト面でも有利なものとなる。

【0034】なお、前記ツールマーク除去工程後の歯車 1は、図1に示す浸炭焼入れ・焼戻し処理工程S2後、 目的に応じて通常のショットピーニング処理工程S3 (図9参照)あるいは細粒ショットピーニング処理工程 7

S30、リューブライト処理工程S31などを施すこと によって、歯面20の強度をさらに高めた後、用いるこ とができる。

【0035】(比較例)ここで、前記ツールマーク3を 除去した歯面20をもつ歯車1(実施例品a、b、c、 d)を大きな負荷が作用する使用条件下で用いた場合 と、これと同じ使用条件下で前記仕上げ加工済歯面20 aにツールマーク3が残っているワーク1Aを比較例品 としてそのまま用いた場合とにおけるピッチング強度を 比較し、実施例品a、b、c、dの歯面強度が優れるこ 10 とを図8に示す。

【0036】なお、図8において比較の基準としては、 浸炭焼入れ・焼戻し処理工程S2後の比較例品a1の歯 面強度を1.0として用いた。図8から明らかなよう に、浸炭焼入れ・焼戻し処理工程S2したのみでは、比 較例品 a 1 に対し実施例品 a が優れる。 浸炭焼入れ・焼 戻し処理工程S2後に従来のショットピーニング処理工 程S3を施した場合には、比較例品b1に対し実施例品 bが優れる。

【0037】 浸炭焼入れ・焼戻し処理工程S2後に細粒 20 ショットピーニング処理工程S30を施した場合には、 比較例品c1に対し実施例品cが優れる。また、実施例 品cに対してさらにリューブライト処理工程S31を施 した実施例品は、実施例品によりも優れる。なお、前 記実施例では、ツールマーク除去工程で、歯車形状のワ ーク1Aのツールマーク3が形成されている加工済歯面 20 a に、当接、加圧するマスター歯車として、軸間隔 Lを調整制御可能とした固定位置マスター歯車5および 送り位置マスター歯車6を用いた場合を示したが、これ に限定されるものではなく、加圧成形用歯面を前記加工 30 済歯面20aに当接、加圧しながらワーク1Aとともに 回動するひとつのマスター歯車を用いることもできる。 [0038]

【発明の効果】本発明の歯車の製造方法によると、予 め、歯車形状のワークの仕上げ加工対象面に仕上げ加工 工程として切削仕上げ加工あるいは研削仕上げ加工がな された後の仕上げ加工済歯面に残るツールマーク(加工 痕跡)を除去するためのツールマーク除去工程が施され る。

仕上げ加工済歯面に潤滑剤を介し、前記仕上げ加工済歯 面の硬さより硬いマスター歯車の加圧成形用歯面を所定 の圧力で加圧しながらワークとともに回転するのみの簡 単な方法により、前記両歯面の硬さの差によって前記仕 上げ加工済歯面のツールマークを短時間のうちに素早 く、効率良く除去することができる。

【0040】また、前記ワークの仕上げ加工済歯面とマ スター歯車の加圧成形用歯面との当接、加圧領域では、 潤滑剤の存在により焼き付けを発生しない。潤滑剤は、 ツールマークの除去に伴うワークの仕上げ加工済歯面か 50 7…潤滑油供給管

らの微小な削り屑を、前記当接、加圧領域から外部に洗 い流すため、削り屑がツールマークの除去後の歯面を傷 付けることがない。

8

【0041】本発明の歯車の製造方法により得られ、ツ ールマークが除去された歯面をもつ歯車は、その歯面に 大きな負荷が作用する使用条件で用いても、ツールマー クを起因とする突起間干渉によるピッチングの発生がな く、かつ耐久性を向上し得る。すなわち、前記歯車は、 大きな負荷(面圧)が作用する条件下での使用に耐える ことができるように歯面強度を増すことができ、かつ耐 ピッチング性に優れる。また、耐ピッチング性に優れる ため、歯車巾を短縮でき、短縮できる分、軽量化でき る。

【図面の簡単な説明】

【図1】実施例の歯車の製造方法における仕上げ加工工 程、ツールマーク除去工程、浸炭焼入れ・焼戻し処理工 程、細粒ショットピーニング処理工程、リューブライト 処理工程を示すフローチャートである。

【図2】実施例の歯車の製造方法で得られたハスバ歯車 を示す正面図である。

【図3】図2におけるハスバ歯車の一部を断面して示す 側面図である。

【図4】仕上げ加工工程で得られたワークの仕上げ加工 済歯面にツールマーク除去工程を施す加圧装置の使用状 態を示す概略平面図である。

【図5】図5における加圧装置によってツールマーク除 去工程を施す時に、ワークの仕上げ加工済歯面とマスタ 一歯車の加工用歯との噛み合い状態を示す概略正面図で ある.

【図6】仕上げ加工工程で得られたワークの歯の一部を 拡大して示すとともに、ツールマークが残っている仕上 げ加工済歯を示す斜視図である。

【図7】図6における仕上げ加工済歯からツールマーク を除去した状態を示す斜視図である。

【図8】比較例品と実施例品とのピッチング強度を比較 して示す比較図である。

【図9】従来例における仕上げ加工工程、浸炭焼入れ・ 焼戻し処理工程、ショットブラスト処理工程あるいはシ ョットピーニング処理工程、強力ショットピーニング処 【0039】このツールマーク除去工程では、ワークの 40 理工程、歯研仕上げ処理工程、バフ研磨処理工程を示す フローチャートである。

【符号の説明】

1…歯車 1 A…歯車形状のワーク

20a…仕 2、2a…歯 20…歯面 上げ加工済歯面

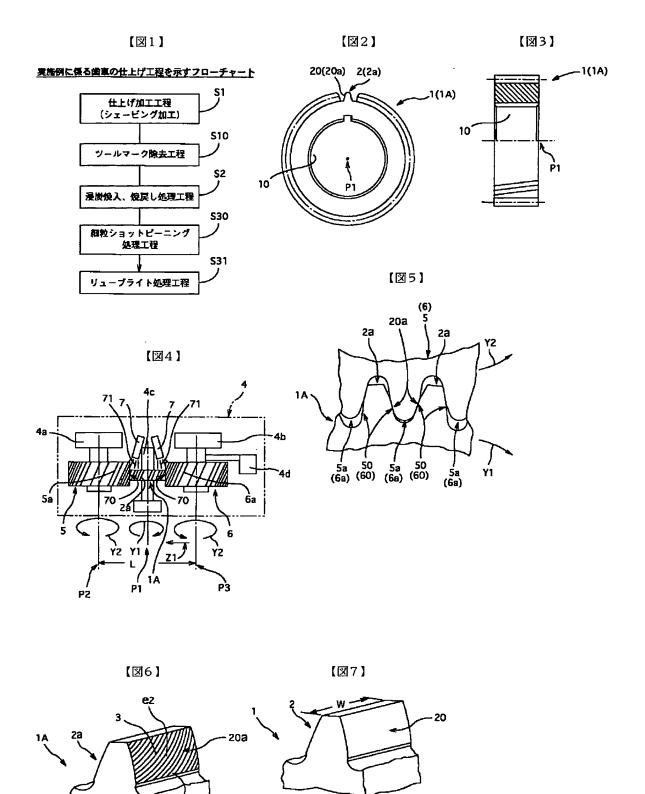
3…ツールマーク

4…加圧装置

5…固定位置マスター歯車(第1マスター歯車)

6…送り位置マスター歯車(第2マスター歯車)

06/17/2004, EAST Version: 1.4.1



06/17/2004, EAST Version: 1.4.1

【図8】

黄軍の黄軍のピッチング強度比較

- ゥ実験は歯菌にツールマークのない実施例品を示す。・鎮線は歯菌にツールマークが残る比較例品を示す。

【図9】

従来例に係る貴車の仕上工程を示すフローチャート

